Japan Patent Office

- (11) Utility Model Laid-Open Publication S47-35221
- (10) Utility Model Gazette
- (51) Int.Cl.

(52) Japan Classification

H 01 i

99 D 13

(44) Publication Date: October 25, 1972

(Total 4 pages)

- (54) Alkaline metal generator
- (21) Utility Model Application No.S43-1010
- (22) Filing Date: January 10, 1968
- (72) Inventor:

Haruo TAKASHIO

c/o Toshiba Corporation, Horikawa-cho Plant

72 Horikawa-cho, K Saiwai-ku, Kawasaki, Kanagawa

Ryukichi MATSUZAWA

c/o Toshiba Corporation, Horikawa-cho Plant

72 Horikawa-cho, Saiwai-ku, Kawasaki, Kanagawa

Hideo MIURA

c/o Toshiba Corporation, Horikawa-cho Plant

72 Horikawa-cho, Saiwai-ku, Kawasaki, Kanagawa

(72) Applicant: Toshiba Corporation

72 Horikawa-cho, Saiwai-ku, Kawasaki, Kanagawa

Attorney:

Akira TOMIOKA Patent Attorney

(and three others)

CLAIM FOR REGISTRATION OF UTILITY MODEL

An alkaline metal generator, comprising a receptacle, which has an opening in one part, and which is made from a conductive metal; and a mixture of 7 to 13: 7 to 13: 75 to 85 percent by weight, respectively, of alkaline metallic salt of an average particle size of between 1 and 10 microns, silicon powder of an average particle size of between 25 and 55 microns, and tungsten powder of an average particle size of between 0.1 and 20 microns, is uniformly packed inside the receptacle.

5) Int.Cl. H 01 j

620日本分類 99 D 13

日本国特許庁

①実用新案出願公告 昭 47-35221

⑩実用新案公報

49公告 昭和 47 年(1972) 10 月 25日

(全4頁)

❷アルカリ金属発生器

②)実 昭43-1010

22出 願 昭43(1968)1月10日

⑩考 案 者 髙塩治男

川崎市幸区堀川町72東京芝浦電気

株式会社堀川町工場内

同 松沢隆吉

同所

百 三浦秀堆

同所

切出 願 人 東京芝浦電気株式会社

川崎市幸区堀川町72

代 理 人 弁理士 富岡章 外3名

図面の簡単な説明

第1図は本考案の一実施例を示した斜視図、第2 図は第1図と従来のアルカリ金属発生器とのアルカ リ金属発生速度を比較した曲線図、第3図は第1図 を構成するタングステンの平均粒径とアルカリ金属 20 ることが望ましい。 蒸気の再現性の関係を示した特性曲線図である。

考案の詳細な説明

本考案は光電面を有する電子管例えば撮像管、光 電管、X線螢光増倍管等の光電面を形成する際の蒸

周知のように光電子放射面はガラス又は金属より なる坦体表面に銀アンチモン、査鉛等の金属もしく は合金を真空蒸着法で被着形成した基体金属表面上 に更にアルカリ金属蒸気を送りこんで基体金属と反 応させて形成している。この時使用される金属は通 30 スの場合が発生することが多い。 常その1乃至3種類の混合体である。これら光電子 放射面の組成はその光電特性より定められており (従つて上記に従うように) 前記坦体表面に被着す る基体金属量及びアルカリ金属蒸気量を規制しなけ ればならない。

前記アルカリ金属発生剤は比較的肉薄の導電性金 属板を丸めて対面端縁の重合部を点溶接によって固 定して筒体を形成し更に両端を圧接成形した容器内

に充塡される。即ち前記筒体の一端を圧接後アルカ リ金属塩例えばクロム酸カリウム、クロム酸ナトリ ウムよりなる混合物粉末1重量部と例えば珪素、ア ルミニウム、タングステン、カルシウム等の還元剤 5 約2重量部を良く混合分散して充塡後他端を圧接し てアルカリ金属蒸気発生器を作成している。使用に 際しては、この容器両端に導電性金属を取着し真空 領域外より通電可能にする。しかして前記重合部即 ち筒体軸方向に沿つて形成された溶接点間の空隙は 10 蒸気発生孔としての役目をする。

このアルカリ金属蒸気は前記基体金属層と反応し て光電特性によつて定まるので前記アルカリ金属蒸 気の反応速度言いかえれば前記発生器より蒸発する 単位時間当りのアルカリ金属蒸気量は前記反応終了 15 迄所定の値に保持しなければならない。

前記還元反応速度は還元剤とアルカリ金属塩の種 類及び組合わせによつて異なるのは当然であるが前 記アルカリ金属塩粒子と前記還元剤粉末の各粒子間・ の接触面積は前記反応終了迄一定の配合比率を有す

一方前記アルカリ金属塩及び還元剤粉末間の還元 反応は高次反応と考えられている。従つて反応の進 行に伴つて生成されるアルカリ金属塩の高次化合物 濃度は漸次増していき未反応のアルカリ金属塩粒子 発源として好適するアルカリ金属発生器に関する。 25 と共に前記還元剤粒子との接触面積は反応の初期よ り増大する傾向を生ずる。

> しかも前記粉末が未溶融の状態で反応する場合に はアルカリ金属の蒸発によつてその粉末体積の変動 する場合が現出するので、その蒸発量がアンパラン

前記還元剤としては通常珪素粉末が貫用されてい るがこれとアルカリ金属塩との反応は多量の発熱を 伴うことが知られている。クロム酸カリウム粉末と 珪素粉末を前記発生器内に充塡後真空中で加熱した 35 場合アルカリ金属蒸発はほぼ 4 0 0 ℃ 附近より蒸発 し約600℃より爆発的に進む。依つてその蒸発速 度を示す曲線の勾配は極めて大きくその反応の終了 の直前から急激に緩い勾配をもつた軌跡を画く。こ

れは前記光電子放射面の基体金属に到達するアルカ リ金属の単位時間当りの付着量がパラツク結果とな る。これを避けんとして前記発生器に施与する熱量 を減少すると蒸発するアルカリ金属量が少くなり所 業的な方法とは言えない。前述のようにアルカリ金 属塩と珪素の反応が発熱反応である為前述のような 400℃附近を保持することはこの材料を使用する 限り不可能である。

このように前記発生器に附勢される熱量は適当に 10 得られなかつた。 規制されなければならないがそれでも尚且つ前記混 合体から所定の組成比を有し且つ発生速度をも規制 した状態のアルカリ金属蒸気を発生するのは極めて 難しい。

には発生するアルカリ金属蒸気量及びその組成は夫 夫可成りの幅を持つことになり完成された光電子放 射面特性を害うのみでなく撮像管、光電管等の特性 の再現性を低下する大きな欠点を生じた。

本考案は導電性金属よりなり一部に開口を有する 20 容器内にアルカリ金属塩及びこれからアルカリ金属 を蒸散するに充分な還元剤と更に、この両者間の反 応速度を調整するに必要な粒径及び量を備えたタン グステン粉末との混合物を均一に充塡して上記欠点 を除去した新規なアルカリ金属発生器を提供するも 25 めて対面した端縁の重合部を点溶接によつて固定し のである。

このタングステン粉末は前記アルカリ金属塩粉末 及び珪素粉末の反応には直接関与せずこれら三者の 接触状態を良好にすべき媒体としての働きをなすも 径(以後これはマイクロメログラフ法による50%。 径値である)は適当に規制しなければならない。

前記珪素及びタングステン紛末の平均粒径を一定 としアルカリ金属塩粉末の平均粒径が1μ未満にな 更に反応が激しくなる。一方10μを超えた場合に は反応は遅くなるがこの時も反応が急激に発生した りして前記容器の溶断が発生した。

前記アルカリ金属塩粉末及びタングステン粉末の 平均粒径を一定として珪素粉末の平均粒径が25μ40に時間をとり縦軸にアルカリ金属蒸気の発生率を表 未満の場合には表面汚染及び酸化等の点で好ましく なく又反応は一般に激しくなる。55μを超えた時 は反応は一般に遅くなるが時として反応が急激にな り前記容器の溶断が発生した。

一方タングステン紛末の平均粒径が 2 0 μを超え ると前記アルカリ金属塩粒子及び珪素粉末粒子を単 に取りまく事となつて効果がなく又 0·1 μ未満では 前記アルカリ金属塩及び珪素粉末が直接接触する割 要量を完全に蒸発させるのに極めて長時間を要し工 5 合が多くなつて効果が得られなかつた。この接触面 積の増減は、前記三種の粉末の組成比についてもい えるものでアルカリ金属塩粉末を7乃至13重量%、 珪素粉末を 7 乃至 1 3 重量%、タングステン粉末を 75万至85重量%の組成比以外では充分な効果が

この結果本考案では平均粒径1乃至10μのアル カリ金属塩、平均粒径25乃至55μの珪素紛末及 び平均粒径 0.1 μ乃至 2 0 μのタングステン紛末を 夫々 7~13: 7~13: 7 5~ 8 5 重量%になる この為に前記発生器を複数個電子管内に設けた時 15 ように採取し、これを前述の導電性金属よりなり一 部に開口部を有する密封容器内に均一に分散混合し てアルカリ金属蒸気発生器を完成するものである。

実施例 1

純度の良いクロム酸カリウム紛末珪素及びタング ステン紛末を重量%で10:10:80になるよう に採取しこれを充分に混合する。この時夫々の平均 粒径は5μ、40μ及び8μであった。

以下実施例について述べる。

一方比較的肉薄の導電性金属板を断面渦巻状に丸 第1図に示すような筒体1の一端2を圧接後前記混 合体の80gを均一に充塡後他端3を圧接してアル カリ金属蒸気発生器 4を作成する。前記両端には導 電性金属を取着し真空領域外より通電可能にし、前 のである。依つて前記成分の比率及び各々の平均粒 30 記重合部即ち简体軸方向に沿つて形成された溶接点 間の開口部は蒸気発生孔としての役目をする。

この発生器は電子管内に装着されるがこの管内に はガラス又は金属よりなる蒸着坦体が所定位置に取 りつけられ先すその表面にアンチモン等を含む基体 ると凝集現象がおこつて混合分散が好適でなくなり 35 金属薄膜が形成され引続いて前記発生器よりアルカ リ金属蒸気を発生させる。これを前記基体薄膜表面 に被着反応させて光電子放射面を作成する。

> 前記発生器に一定の電流を附勢してセシウム蒸気 を発生するがその発生速度を第2図に示した。横軸 わしたものである。

> 曲線 I にこの実施例における発生速度を示し曲線 Ⅱに珪素のみを含有したアルカリ金属発生剤の発生 速度を示した。図から判るように曲線Ⅰはほぼ直線

的であり、その勾配も小さいが曲線Ⅱはほぼ二つの 速度をもつていることが判る。

又曲線Ⅲ,Nには曲線Ⅰ,Ⅱの場合より僅かに小 さい電流で附勢した場合である。これでタングステ ン粉末を混入しないもの【曲線Ⅱ】は余り変化はな 5 である。 いが曲線Nでは大幅に発生量が減少している。これ は所定量のアルカリ金属蒸気をうるのに極めて長時 間を要することとなる。又曲線皿の場合より更に電 流値を小さくした場合が曲線Vであるが、非常にア ルカリ金属発生量が少い。

この発生器に充塡された珪素およびクロム酸カリ ウムの反応は発熱反応であるならばアルカリ金属蒸 気が発生している以上反応速度は急激である筈であ る。併しここには例示しないが、この反応の時はあ つて確かめられている。依つてこの場合は、この吸 熱反応が起つているものと考えられ更に附勢する電 流値を増大すれば反応は発熱に変えてその速度は極 めて大きく爆発的に進行するのであろう。従つて前 に大量であるため光電子放射面作成の目安である光 電感度を適当に押えるのは至難となる。

これに比べて前記タングステン粉末を混合した発 生器は極めてゆつくりとアルカリ金属蒸気が発生す るので光電子放射面作成が極めて容易である外各発 25 生器からの発生蒸気量の再現性をも充分有する結果 となる。

第3図には前記タングステン粉末の平均粒径を横 軸によりアルカリ金属発生器の再現性を示した。こ の再現性とは前記基体金属薄膜に被着したアルカリ 30 金属蒸気量が所定量即ちカリウムでは0.5~3刷ナ トリウムでは1~4 %の範囲内にあるものを良品と し、これ以外不良品としその百分率を求めたもので

100%の再現性をえているが、この範囲外では急 激に再現性が悪化している。この時の組成比は実施

例1に示した通りである。これは前記タングステン 粉末の平均粒径は前述のアルカリ金属発生剤を構成 する各粒子部の接触面積を支配する一因であること は明らかであり、又限定理由の妥当性をも示すもの

実施例 2

純度の良いクロム酸ナトリウム粉末、珪素粉末お よびタングステン紛末を重量%で8:11:81に なるように採取し、これを充分に混合する。この時 10 夫々の平均粒径は5 μ、40 μ及び8 μであつた。 この混合物を前記実施例1と同一の方法で形成した 筒体内に均一に充塡してアルカリ金属蒸気発生器を 作成し同一の方法で光電子放射面を形成した。

この発生器から発生するアルカリ金属蒸気の発生 る温度以前には吸熱反応がある事が示差熱分析によ 15 速度は第2図の曲線 Vに示した。図から判るように ほぼ直線的であり、その勾配も小さいが曲線VIで示 したタングステンを含まない従来の発生器からのア ルカリ金属蒸気発生速度は非常に大きく勾配も大き い。一方曲線VI,Xには夫々前記曲線の場合より僅 記基体金属薄膜に被着するアルカリ金属蒸気が一度 20 かに電流値を小さくした場合で、これは本考案発生 器の曲線畑では極めて発生量が少い。併し従来発生 器曲線Kより更に小さい電流で加熱した時は曲線X で示すような極めて小さい発生量を示す。この事の 意味は前述の通りである。

> このような構成を有するアルカリ金属蒸気発生器 は基体金属薄膜に被着する必要な量のアルカリ金属 蒸気を確実に発生する外光電子放射面形成に際して、 その製造工程の管理を半分且つ安全にする。

実用新案登録請求の範囲

一部に開口部を有し、導電性金属よりなる容器と、 この容器内に均一に充填された平均粒径1乃至10 μのアルカリ金属塩、平均粒子 2 5 乃至 5 5 μの珪 素粉末、平均粒子 0.1 乃至 2 0 μのタングステン粉 末を夫々 7~13:7~13:75~85重量%の タンクステンでは0.1 μ~20μ以下では殆んど 35 混合物とを具備した事を特徴とするアルカリ金属発





